## (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平9-48878

(43)公開日 平成9年(1997)2月18日

(51) Int.Cl. <sup>8</sup>	識別記号	庁内整理番号	FΙ			技術表示箇所
C08K 9/04	KCP	•	C08K	9/04	KCP	
3/26				3/26		
7/02	KCJ			7/02	KÇJ	
C 0 8 L 101/00			C08L 10	01/00		
			審查請求	未請求	請求項の数3	OL (全 5 頁)
(21)出願番号	特願平7-198490		(71)出願人	0000062	208	
				三菱重	工業株式会社	
(22)出顧日	平成7年(1995) 8月		東京都	千代田区丸の内コ	工工目5番1号	
			(72)発明者	濱田 7	<b>街錢</b>	
					名古屋市中村区岩 <mark>建工業株式会社</mark> 名	岩塚町字高道1番地 名古屋研究所内
			(72)発明者	黒田 3	英夫	
	,				名古屋市中村区岩 重工業株式会社名	岩塚町宇高道1番地 名古屋研究所内
,			(72)発明者	別所	正博	
•				愛知県名	名古屋市中村区岩	場下字高道1番地
				三菱	重工業株式会社名	名古屋研究所内
			(74)代理人	弁理士	内田 明 (タ	12名)
			1			

## (54) 【発明の名称】 熱可塑性プラスチック材料

# (57)【要約】

【課題】 石炭灰混入熱可塑性プラスチック材料に関する。

【解決手段】 熱可塑性プラスチック材:18wt%以上と、接着促進剤で処理された平均粒径10~30μmの石炭灰:30~82wt%の石炭灰と、必要に応じて長さ2mm以上の長繊維フィラー:20wt%以下との混合物からなる石炭灰混入熱可塑性プラスチック材料。

## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 熱可塑性プラスチック材:18wt%以 上と、接着促進剤で処理された平均粒径10~30 μm の石炭灰: 30~82wt%の石炭灰との混合物からな ることを特徴とする石炭灰混入熱可塑性プラスチック材 料。

【請求項2】 さらに長さ2mm以上の繊維フィラー: 20wt%以下が混合されてなることを特徴とする請求 項1記載の石炭灰混入熱可塑性プラスチック材料。

【請求項3】 請求項1または2の石炭灰混入熱可塑性 10 プラスチック材料を加熱成形してなることを特徴とする 石炭灰混入熱可塑性プラスチック材料。

## 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は石炭火力発電所から 排出される石炭灰を有効利用する技術に関し、特に汎用 性の高い熱可塑性プラスチックに石炭灰を混入すること により基材である熱可塑性プラスチックの強度を余り落 さないで広い用途に適用できる熱可塑性プラスチック材 を提供する技術に関する。

#### [0002]

【従来の技術】エネルギの多様化対策から近年石炭火力 発電所が増設されており、年間400万t以上の石炭灰 が石炭火力発電所から発生している。その内、約50% が有効利用され、残りは埋め立て処分されている。さら に石炭火力発電所の新設により発生する石炭灰も増加の 一途となっている。この使用石炭の99%以上は外国炭 であり、石炭灰が年々国内の埋立地を造っている。しか し、埋立地に適する海岸も徐々に少なくなりつつあり、 また埋立による環境への影響、漁業への影響など政治的 30 な困難もあり石炭灰の有効利用が強く望まれている。有 効利用されている石炭灰中の約1/2がセメント混和 剤、残りの1/2は建築骨材、土木分野及び農業・水産 分野である。石炭灰をシランカップリング剤で界面処理 して熱硬化性プラスチックに混入する方法は知られてい るが、現状では石炭灰を熱可塑性プラスチックに混入し た成形品は強度不足などにより世の中には出ていない。 [0003]

【発明が解決しようとする課題】熱可塑性プラスチック への石炭灰の混入により、熱可塑性プラスチック原材料 のコスト低減、産業廃棄物の有効利用、難燃性及び耐熱 性プラスチック材料の提供など、各種利用価値は増大す るが、一方、物性面では石炭灰の混入により強度不足と なる。特に引張り強さ及び衝撃強さは石炭灰の含有率の 増加と共に低下傾向にある。従って、石炭灰混入熱可塑 性プラスチック材料が汎用熱可塑性プラスチックとほぼ 同等の機能を有するように強度向上を図る必要がある。 [0004]

【課題を解決するための手段】本発明は(1)熱可塑性

された平均粒径10~30µmの石炭灰:30~82w t%の石炭灰との混合物からなることを特徴とする石炭 灰混入熱可塑性プラスチック材料、(2)さらに長さ2 mm以上の繊維フィラー:20wt%以下が混合されて なることを特徴とする上記(1)記載の石炭灰混入熱可

(2)の石炭灰混入熱可塑性プラスチック材料を加熱成 形してなることを特徴とする石炭灰混入熱可塑性プラス チック材料である。

塑性プラスチック材料及び(3)上記(1)または、

### [0005]

20

【発明の実施の形態】本発明の第1において、熱可塑性 プラスチックとしてはポリエチレン、ポリプロピレン、 塩化ビニル、ポリスチレン、ポリエチレンテレフタレー ト、ABS樹脂(アクリルニトリル/ブタジエン/スチ レンの共重合体)などのが使用される。石炭灰としては 石炭火力発電所から発生する石炭灰中の電気集塵機で捕 集される粒子で、平均粒径が10~30μmのものが使 用される。こゝで捕集される石炭灰粒子は1~100μ mのものもあるが、平均粒径が上記の範囲内にあれば特 に篩分けする必要はない。石炭灰を処理する接着促進剤 としてはビニルトリエトキシシラン、ビニルトリメトキ シシラン、アーメタクリロキシプロピルトリメトキシシ ラン、ケーグリシドキシプロピルトリメトキシシラン、 アーグリシドキシプロピルメチルジエトキシシランなど のシランカップリング剤が用いられる。

【0006】上記熱可塑性プラスチックと接着促進剤で 処理された平均粒径10~30μmの石炭灰とは前者1 8wt%以上に対し、後者30~82wt%の割合の範 囲で混合される。

【0007】石炭灰を接着促進剤で前処理すると、石炭 灰表面の無機物質に接着促進剤の分子の一方が化学結合 する。さらに、この前処理した石炭灰を熱可塑性プラス チックに混入して後述するように溶融成形すると接着促 進剤の分子の他方が熱可塑性プラスチックと化学結合し て接着促進剤が石炭灰表面と熱可塑性プラスチックの結 合を強固にする橋渡し作用となる。従って接着促進剤で 石炭灰を前処理することにより強度が向上した石炭灰混 入熱可塑性プラスチック材料となる。例えば、基材であ る熱可塑性プラスチック単体の引張強度、衝撃強度の7 0%、40%の特性値をもった石炭灰混入熱可塑性プラ スチック材料が得られ、十分適用範囲が広い材料とな

【0008】本発明の第2においては、上記本発明の第 1の混合物に、さらに長繊維フィラーを混入させたもの である。長繊維フィラーとしては一般的に長繊維グラス ファイバー、カーボンファイバーが使用される。長繊維 フィラーとしては最低2mm以上のものであればよく、 余り長くても成形時に切断されるので最長25mmであ る。また、この混入量の最大量は20wt%である。こ プラスチック材:18wt%以上と、接着促進剤で処理 50 れは熱可塑性プラスチックに上述したように、かなりの 3

石炭灰を混入してあるので、これ以上長繊維フィラーを 混入すると熱可塑性プラスチックの流動性能が悪化する からである。また、その混入量の下限量は5wt%であ る。この量未満であると長繊維フィラーの混入効果が発 揮できないからである。

【0009】この本発明の第2の混合物を後述するよう に溶融成形することにより、基材である熱可塑性プラス チック単体の引張強度、衝撃強度の70%以上、40% 以上の特性値をもち、かつ弾性率の高い石炭灰混入熱可 塑性プラスチック材料が得られ、上記第1のものより一 10 層適用範囲の広い材料となる。

【0010】本発明の第3においては、上述した本発明 の第1及び第2の混合物を加熱成形してなる石炭灰混入 熱可塑性プラスチック材料であり、OA機器のハウジン\* \*グ、カバー、雑貨品の箱、容器、トレイ、自動車などの ・各種ブラケット、ボードなどの材料として使用できるも のとなる。

[0011]

【実施例】以下、本発明の具体的な実施例をあげ、本発 明の効果を明らかにする。

【0012】〇 (実施例の構成) 石炭焚火力発電所の電 気集塵機から捕集した石炭灰の物性を後記表1に示す。 同石炭灰を使用してポリプロピレン (以下、PPとい う)との混合物を特殊成形機で図1に示す形状のダンベ

ルを、後記表2に示した成形条件によって成形した。

[0013]

【表1】

使用石炭灰性状

物理的性状		化学組成 (w t %)		
形状	ガラス状の球体	SiO,	5 6	
真比重	2. 1	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	2 5	
見掛比重	0.9	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	5	
平均粒径	15μm	CaO	4	
pН	1 2	K <sub>2</sub> O	1	
	}	未燃C	3	
		その他	6	

[0014]

※ ※【表2】 表 2 石炭灰混入熱可塑性プラスチック条件

試作 条件	熱可塑性プ ラスチック	石 炭 灰 (表1)		長様維ファイバー	
RUN NO.	ポリプロピ レン (P. P)	混入率 (w t %)	接着促進剤処理 (ピニルトリエ トキシシラン)	ガラスファイパー (径:12μm、 長さ:12mm)	
1	100	0	無	無	
2	6 0	4 0	有	無	
3	6 0	4 0	無	無	
4	4 0	6 0	有	無	
5	3 5	5 5	有	10wt%	

【0015】(実施例の効果)表2に示した成形サンプ ルについて、各々物性特性を試験した結果を表3及び図 2に示す。

**★【**0016】

【表3】

麦	9	機械的特性比較データ
277	3	関係的特性に繋げてク

機械的	引型強度 kgi/cm²	260	190	160	190	240
	特性変化比	1.00	0. 73	0. 62	0. 73	0. 92
特性	衝撃強度 kgf/cm²	0. 65	0. 25	0. 15	0. 25	0.45
	特性変化比	1. 00	0. 40	0. 23	0. 38	0.69
	RUN NO.	1	2	3	4	5

【0017】表3の結果及び図2より、(1)No. 1,3から前処理しない石炭灰の混入率を増加すると機 械的特性は低下する。(2) No. 3とNo. 2及び4 から石炭灰をシランカップリングで前処理すると機械的 特性は向上する。また、No. 2及び4からシランカッ プリングで前処理すると石炭灰の混入率による機械的特 性の変化は少なくい。(3) No. 2, 3, 4とNo. 5の比率より、長繊維ファイバーを混入すると機械的特 性は飛躍的に向上する。以上の結果から熱可塑性プラス チックに石炭灰を40%以上混入しても、カップリング 20 処理を施すと共に、長繊維ファイバーを添加することに より引張り強度は基材である熱可塑性プラスチック単体 の約90%、衝撃強度は約70%程度の特性を得ること ができることが明らかである。また、シランカップリン グ処理を施す場合、石炭灰を40%混合しても、熱可塑 性プラスチック単体の引張り強度の約70%は確保でき る。但し、この時、衝撃強度は熱可塑性プラスチック単 体の40%程度と低くなるが、用途を使い分ければ実用 性が十分にある。

【0018】以上の効果のほか、石炭灰には主要成分と\*30 【図2】本発明の一実施例の効果を示す図表。

\*してA1, Si, Feなどがあり、そのため石炭灰を6 Owt%混入したPPの電界、磁界の遮蔽効果を100 %PPと比較してみると、電界、磁界の低減効果が認め られた。

6

【0019】以上、熱可塑性プラスチックとしてPP を、接着促進剤として特殊なシラン化合物を使用した例 について本発明の実施例を説明したが、他の熱可塑性プ ラスチック、他の接着促進剤を用いても、ほゞ同様の効 果が得られた。

#### [0020]

【発明の効果】本発明により、石炭灰の有効利用が図ら れ、かつほゞ熱可塑性プラスチック単体と同程度の性能 をもち、しかも難燃性、耐熱性、低コストの石炭灰混入 熱可塑性プラスチックが提供されるので、各種熱可塑性 プラスチック製品の製造用材料として適用することがで きる。

## 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の一実施例の効果を立証するためのダン ベルの説明図。

【図1】





